



**ВЕРОЯТНОСТНЫЕ МЕТОДЫ  
СТРОИТЕЛЬНОЙ МЕХАНИКИ  
И ТЕОРИЯ НАДЁЖНОСТИ  
СТРОИТЕЛЬНЫХ  
КОНСТРУКЦИЙ**

**ОБРАТНЫЕ ЗАДАЧИ  
ВЕРОЯТНОСТНЫХ РАСЧЁТОВ КОНСТРУКЦИЙ**

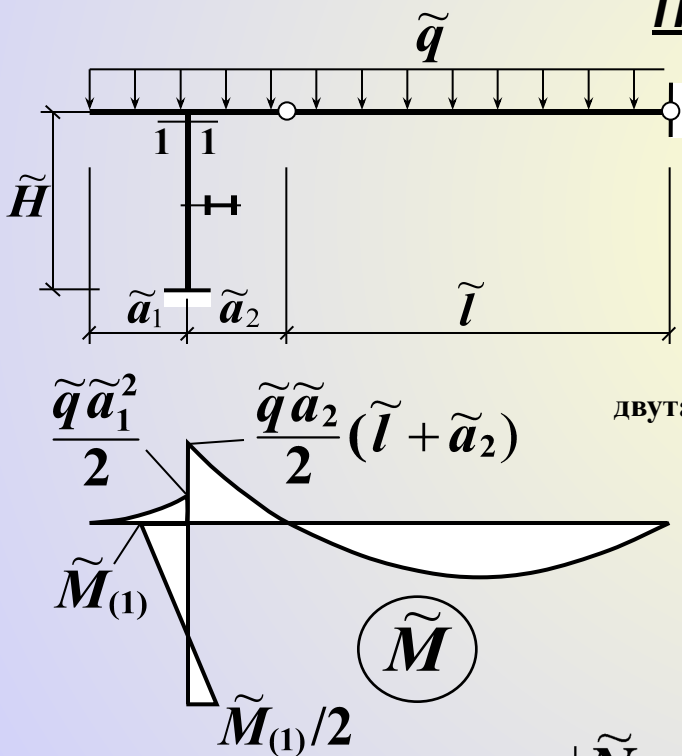
## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Основные варианты обратных задач:

- 1) определение допустимых вероятностных характеристик воздействий (нагрузок);
- 2) расчёт необходимых статистических показателей геометрических характеристик сечений (или параметров глобальной геометрии, структуры, жёсткости и т.п.).

**Обратная (проектная) задача вероятностного расчёта:** Определить вероятностные характеристики входных параметров, обеспечивающие требуемые характеристики случайных выходных параметров.

### Пример 1



Определить статистические характеристики нагрузки  $\tilde{q}$ , вызывающей в сечении 1–1 фибровое напряжение  $\tilde{\sigma}_0$ , не превышающее детерминированное значение  $R$  с необходимой вероятностью  $P_{\sigma_0}$ . Вероятностные свойства геометрических параметров конструкции известны:

$\bar{l} = 8 \text{ м}$ ;  $A_l = 0,001$ ;  $\bar{a}_1 = \bar{a}_2 = \bar{l}/2 = 4 \text{ м}$ ;  $A_{a_1} = A_{a_2} = 0,002$ ;  
двутавр № 30 ( $\bar{A} = 46,5 \text{ см}^2$ ;  $A_A = 0,012$ ;  $\bar{W} = 472 \text{ см}^3$ ;  $A_W = 0,012$ )

### **Решение**

Фибровое нормальное напряжение в сечении 1–1:

$$\tilde{\sigma}_0 = |\tilde{\sigma}_{(1)N}| + |\tilde{\sigma}_{(1)M}| = \frac{|\tilde{N}_{(1)}|}{\tilde{A}} + \frac{|\tilde{M}_{(1)}|}{\tilde{W}}$$

$$|\tilde{N}_{(1)}| = \tilde{q} \left( \frac{\bar{l}}{2} + \tilde{a}_1 + \tilde{a}_2 \right); \quad |\tilde{M}_{(1)}| = \frac{\tilde{q}}{2} [\tilde{a}_2(\bar{l} + \tilde{a}_2) - \tilde{a}_1^2]$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

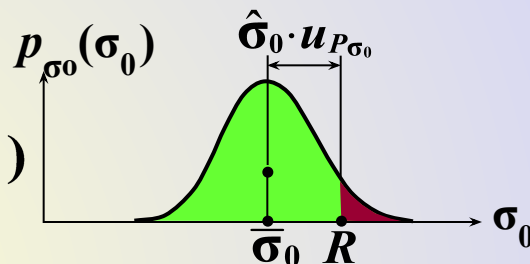
### Пример 1

$$\tilde{\sigma}_0 = \tilde{q} \left[ \frac{\tilde{l}/2 + \tilde{a}_1 + \tilde{a}_2}{\tilde{A}} + \frac{\tilde{a}_2(\tilde{l} + \tilde{a}_2) - \tilde{a}_1^2}{2\tilde{W}} \right] = \bar{\sigma}_0(\{X\});$$

$$\{X\} = \{\tilde{q} \ \tilde{l} \ \tilde{a}_1 \ \tilde{a}_2 \ \tilde{A} \ \tilde{W}\} \quad (n=6)$$

Основное расчётное условие:

$$P(\tilde{\sigma}_0 < R) = P_{\sigma_0} \quad (\text{задано})$$



Распределение предполагается нормальным

$\tilde{\sigma}_0$

$$\bar{\sigma}_0 + \hat{\sigma}_0 \cdot u_{P_{\sigma_0}} < R$$

Математическое ожидание напряжения:  $\bar{\sigma}_0 = \bar{q}$

$$\bar{\sigma}_0 = \bar{q} \left[ \frac{\bar{l}}{2} + \frac{\bar{l}}{4} + \frac{\bar{l}}{4} + \frac{\bar{l}(\bar{l} + \bar{l}/4) - (\bar{l}/4)^2}{2\bar{W}} \right] =$$

$$= \bar{q}\bar{l} \left( \frac{1}{A} + \frac{\bar{l}}{8W} \right) = \frac{\bar{q}\bar{l}}{A} \left( 1 + \frac{D}{8} \right); \quad D = \frac{\bar{A}\bar{l}}{\bar{W}}$$

Дисперсия (при независимых входных параметрах):

$$\hat{\sigma}_0 = \sum_{i=1}^6 \left( \frac{\partial \sigma_0}{\partial x_i} \Big|_{X=\hat{X}} \hat{x}_i \right)^2 \left[ \begin{array}{l} \frac{\partial \sigma_0}{\partial q} \Big|_{X=\hat{X}} = \frac{\bar{l}}{A} \left( 1 + \frac{D}{8} \right); \quad \frac{\partial \sigma_0}{\partial l} \Big|_{X=\hat{X}} = \frac{\bar{q}}{2A} \left( 1 + \frac{D}{4} \right); \quad \frac{\partial \sigma_0}{\partial A} \Big|_{X=\hat{X}} = -\frac{\bar{q}\bar{l}}{A^2}; \\ \frac{\partial \sigma_0}{\partial a_1} \Big|_{X=\hat{X}} = \frac{\bar{q}}{A} \left( 1 - \frac{D}{4} \right); \quad \frac{\partial \sigma_0}{\partial a_2} \Big|_{X=\hat{X}} = \frac{\bar{q}}{A} \left( 1 + \frac{3D}{4} \right); \quad \frac{\partial \sigma_0}{\partial W} \Big|_{X=\hat{X}} = -\frac{\bar{q}\bar{l}^2}{8W^2} \end{array} \right]$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 1

$$\hat{\sigma}_0 = \left( \frac{\bar{q} \bar{l}}{A} \right)^2 \left[ \underbrace{\left( 1 + \frac{D}{8} \right)^2 A_q^2}_B + \underbrace{\frac{1}{4} \left( 1 + \frac{D}{4} \right)^2 A_l^2 + \frac{1}{16} (1 - D)^2 A_{a1}^2 + \frac{1}{16} \left( 1 + \frac{3D}{4} \right)^2 A_{a2}^2 + A_A^2 + \frac{D^2}{64} A_W^2}_C \right]$$

Здесь  $\bar{q}$  и  $A_q$  – неизвестные, остальное – вычисляемые константы.

**Стандарт:**  $\hat{\sigma}_0 = \sqrt{\hat{\sigma}_0} = \frac{\bar{q} \bar{l}}{A} \sqrt{(BA_q)^2 + C}$ ; основное расчётное условие принимает вид

$$\frac{\bar{q} \bar{l}}{A} \left[ 1 + \frac{D}{8} + u_{P_{\sigma_0}} \sqrt{(BA_q)^2 + C} \right] < R, \text{ откуда}$$

$$\bar{q} < \frac{R \bar{A}}{\bar{l}} \left[ B + u_{P_{\sigma_0}} \sqrt{(BA_q)^2 + C} \right]^{-1}$$

При заданных значениях входных параметров и  $R = 200$  МПа:

$$\frac{R \bar{A}}{\bar{l}} = \frac{200 \text{ МПа} \cdot 46,5 \text{ см}^2}{8 \text{ м}} = 116,25 \frac{\text{кН}}{\text{м}}; \quad D = \frac{\bar{A} \bar{l}}{W} = \frac{46,5 \text{ см}^2 \cdot 8 \text{ м}}{472 \text{ см}^3} = 78,81; \quad B = 1 + \frac{D}{8} = 10,851$$

$$\begin{aligned} C &= 10^{-4} \left\{ \underbrace{\left[ \frac{1}{2} \left( 1 + \frac{78,81}{4} \right) \cdot 0,1 \right]^2}_{1,071} + \underbrace{\left[ \frac{1}{4} (1 - 78,81) \cdot 0,2 \right]^2}_{15,136} + \underbrace{\left[ \frac{1}{4} \left( 1 + \frac{3}{4} \cdot 78,81 \right) \cdot 0,2 \right]^2}_{9,032} + \underbrace{1,2^2}_{1,44} + \underbrace{\left( \frac{78,81}{8} \cdot 1,3 \right)^2}_{164,010} \right\} = \\ &= \underline{0,01907} \end{aligned}$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

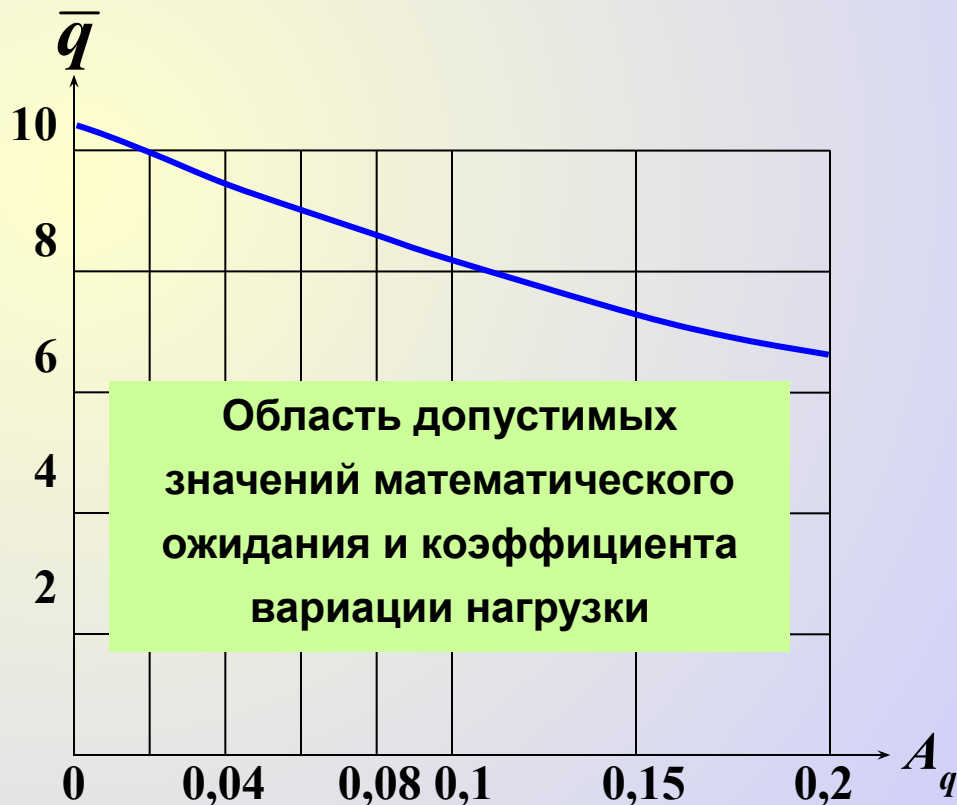
### Пример 1

Если потребовать выполнения основного расчётного условия с вероятностью  $P_{\sigma_0} = 0,999$ , то нормированный квантиль  $u_{0,999} = 3,090$ , тогда

$$\bar{q} < \frac{116,25}{10,851 + 3,090 \sqrt{(10,851 A_q)^2 + 0,01907}}$$

Координаты границы области допустимых значений  $\bar{q}$  и  $A_q$

$A_q$	$\bar{q}$ , кН/м
0	10,308
0,02	9,982
0,04	9,483
0,06	9,006
0,08	8,569
0,10	8,169
0,15	7,312
0,20	6,616

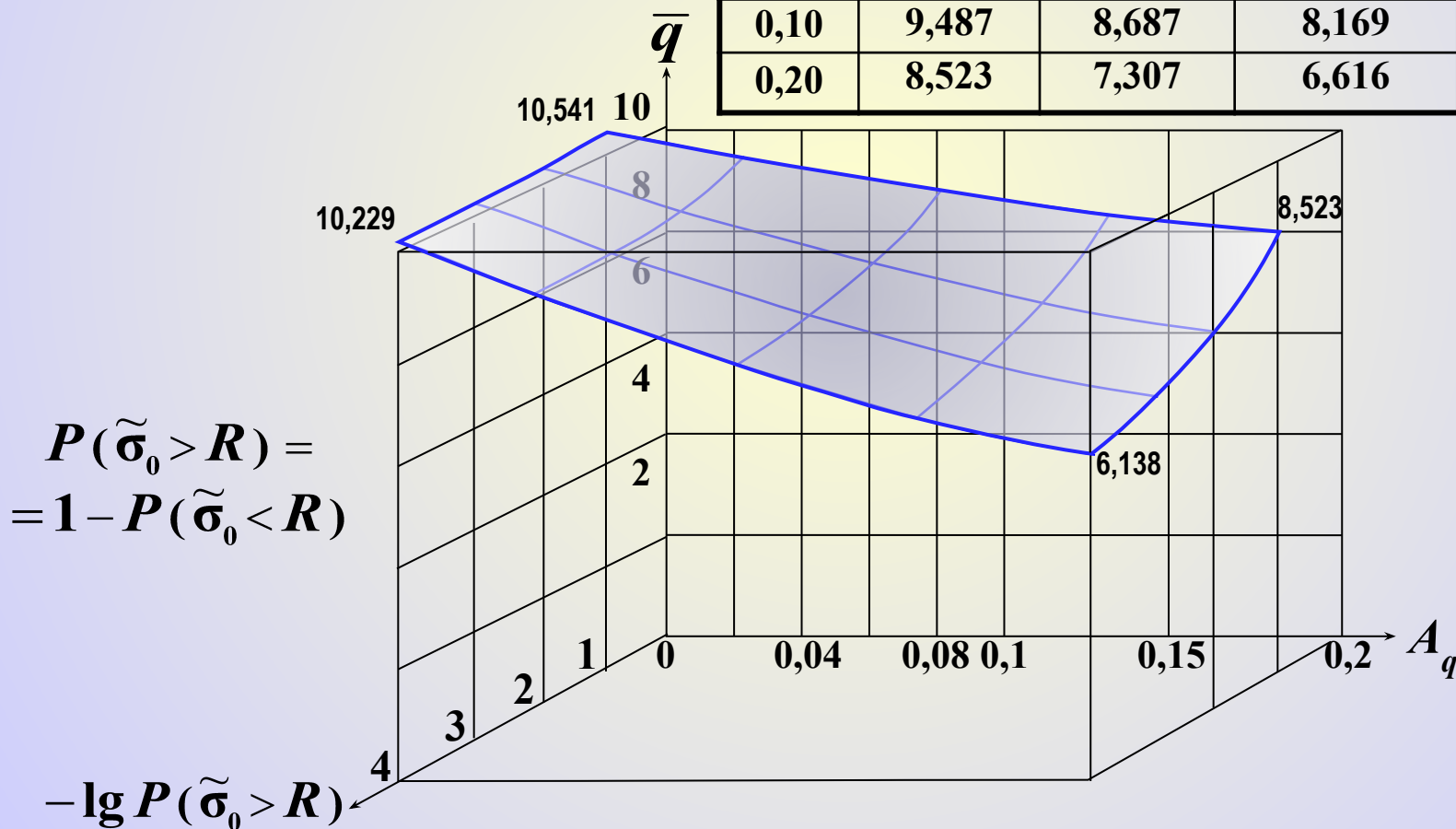


## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 1

При варьировании  
вероятности  
 $P_{\sigma_0} = P(\tilde{\sigma}_0 < R)$ :

Значения $\bar{q}$ (кН/м) при				
$A_q$	$P_{\sigma_0} = 0,9$	$P_{\sigma_0} = 0,99$	$P_{\sigma_0} = 0,999$	$P_{\sigma_0} = 0,9999$
0	10,541	10,405	10,308	10,229
0,04	10,166	9,760	9,483	9,267
0,10	9,487	8,687	8,169	7,792
0,20	8,523	7,307	6,616	6,138



## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 2

Найти область допустимых значений вероятностных характеристик размеров  $\tilde{D}$  и  $\tilde{t}$  поперечного сечения стойки рамы, обеспечивающих коэффициент запаса устойчивости конструкции не менее  $[k_{st}] = 1,2$  с необходимой вероятностью  $P_{k_{st}}$ .  
**Указания:** слабой изменчивостью габаритных размеров рамы пренебречь; оценку устойчивости выполнять как для линейно деформируемой системы.

#### Исходные данные

$$\bar{q} = 20 \text{ кН/м}; A_q = 0,03; \bar{F} = 15 \text{ кН}; A_F = 0,08;$$

$$\bar{E} = 2 \cdot 10^5 \text{ МПа}; A_E = 0,006; l = 6 \text{ м}; a = 2 \text{ м}; H = 6 \text{ м}$$

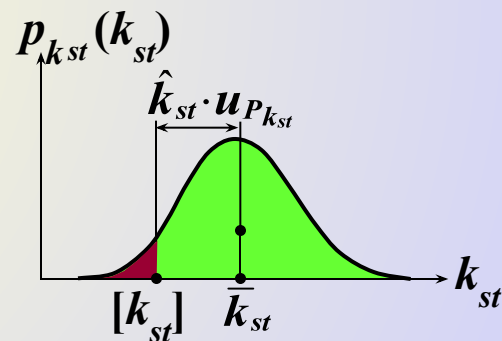
#### Решение

Основное расчётное условие:

$$P(\tilde{k}_{st} > [k_{st}]) = P_{k_{st}} \text{ (задано)}$$

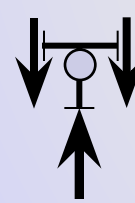
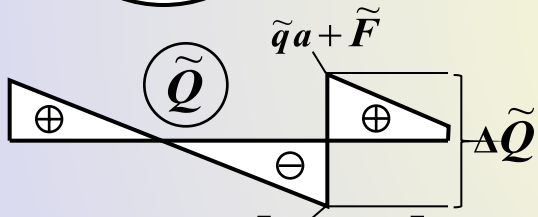
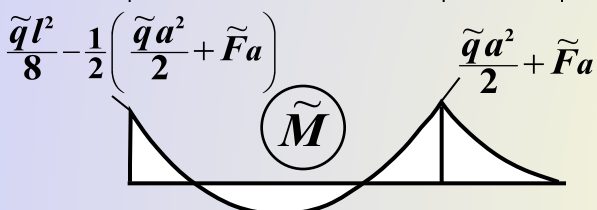
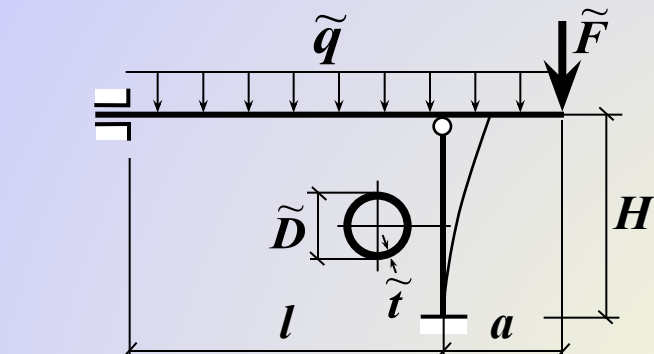
$$\tilde{k}_{st} = \frac{\tilde{N}_{cr}}{\tilde{N}} \text{ (сжимающие продольные силы – положительные)}$$

$$\bar{k}_{st} - \hat{k}_{st} \cdot u_{P_{k_{st}}} > [k_{st}]$$



$$\frac{3}{8} \tilde{q} l \left[ 1 + 2 \left( \frac{a}{l} \right)^2 \right] + \frac{3 \tilde{F} a}{2 l}$$

$$\tilde{N} = \Delta \tilde{Q} = \underbrace{\tilde{q} l \cdot \frac{3}{8} \left[ 1 + \frac{8a}{3l} + 2 \left( \frac{a}{l} \right)^2 \right]}_B + \underbrace{\tilde{F} \left( 1 + \frac{3a}{2l} \right)}_C; \quad \tilde{N}_{cr} = \frac{\pi^2 \tilde{E} I}{(2H)^2}$$





## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 2

$$\tilde{k}_{st} = \frac{\pi^2}{(2H)^2} \cdot \frac{\tilde{E}\tilde{I}}{B\tilde{q}l + C\tilde{F}}; \quad \tilde{I} = \frac{\pi\tilde{D}^4}{64} \left[ 1 - \left( 1 - \frac{2\tilde{t}}{\tilde{D}} \right)^4 \right]$$

Приближённо при  $t/D < 1/20$  с погрешностью  $< 1\%$ :

$$\tilde{I} \approx \frac{\pi\tilde{D}^3\tilde{t}}{8} \left( 1 - 3\frac{\tilde{t}}{\tilde{D}} \right)$$

Математическое ожидание коэффициента устойчивости:

$$\bar{k}_{st} = \frac{\pi^2}{(2H)^2} \cdot \frac{\bar{E}\bar{I}}{B\bar{q}l + C\bar{F}}; \quad \bar{I} = \frac{\pi\bar{D}^4}{64} \left[ 1 - \left( 1 - \frac{2\bar{t}}{\bar{D}} \right)^4 \right]$$

Дисперсия (при независимых входных параметрах):

$$\hat{\sigma}_{k_{st}}^2 = \sum_{i=1}^4 \left( \frac{\partial k_{st}}{\partial x_i} \Big|_{x=\hat{x}} \hat{x}_i \right)^2; \quad \{\hat{X}\} = \{\tilde{q} \quad \tilde{F} \quad \tilde{E} \quad \tilde{I}\}$$

$$\frac{\partial k_{st}}{\partial q} \Big|_{x=\hat{x}} = -\frac{B l \bar{k}_{st}}{\bar{N}}; \quad \frac{\partial k_{st}}{\partial F} \Big|_{x=\hat{x}} = -\frac{C \bar{k}_{st}}{\bar{N}}; \quad \frac{\partial k_{st}}{\partial E} \Big|_{x=\hat{x}} = \frac{\bar{k}_{st}}{\bar{E}}; \quad \frac{\partial k_{st}}{\partial I} \Big|_{x=\hat{x}} = \frac{\bar{k}_{st}}{\bar{I}}$$

$$(\bar{N} = B\bar{q}l + C\bar{F})$$

Стандарт:  $\hat{k}_{st} = \bar{k}_{st} \sqrt{\underbrace{\left( \frac{B\bar{q}l}{\bar{N}} A_q \right)^2 + \left( \frac{C\bar{F}}{\bar{N}} A_F \right)^2}_{R} + A_E^2 + A_I^2} = \bar{k}_{st} \sqrt{R + A_I^2}$



## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 2

Основное расчётное условие принимает вид

$$\bar{k}_{st} - u_{P_{k_{st}}} \cdot \bar{k}_{st} \sqrt{R + A_I^2} > [k_{st}] \implies \bar{k}_{st} > \frac{[k_{st}]}{1 - u_{P_{k_{st}}} \sqrt{R + A_I^2}} \quad \text{или}$$

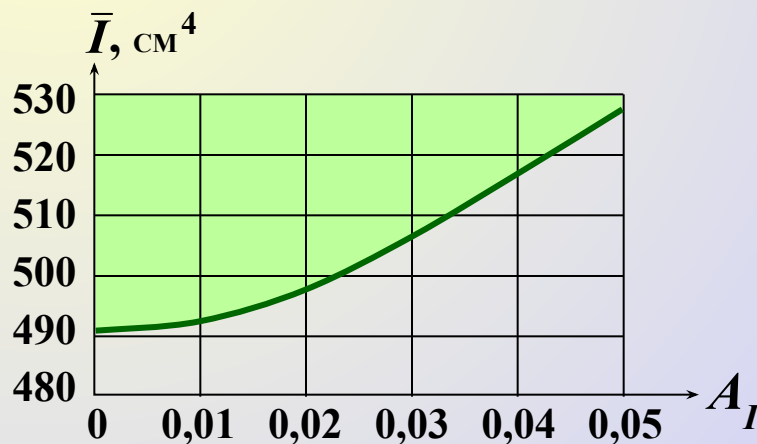
$$\bar{I} > \left( \frac{2H}{\pi} \right)^2 \cdot \frac{[k_{st}] \bar{N}}{\bar{E} (1 - u_{P_{k_{st}}} \sqrt{R + A_I^2})}$$

При заданных входных параметрах и требуемой вероятности  $P_{k_{st}} = 0,99$ :  
 $\bar{N} = 117,5$  кН;  $B = 19/24$ ;  $C = 3/2$ ;  $u_{P_{k_{st}}} = 2,326$ , тогда

$$\bar{I} > \frac{457,161 \text{ см}^4}{1 - 2,326 \sqrt{8,590 \cdot 10^{-4} + A_I^2}}$$

Координаты  
 границы области  
 допустимых  
 характеристик  
 момента инерции  
 сечения

$A_I$	$\bar{I}, \text{см}^4$
0	490,61
0,01	492,65
0,02	498,29
0,03	506,58
0,04	516,77
0,05	528,39



## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 2

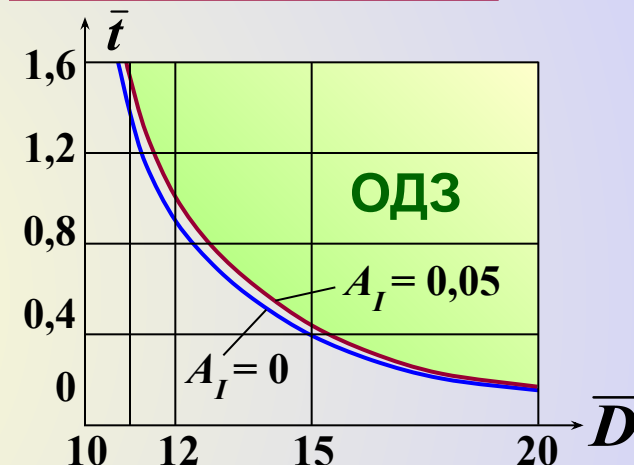
Определение области допустимых значений математических ожиданий **размеров** и

$\bar{D}$   $\bar{t}$

Так как  $\bar{I} = \frac{\pi \bar{D}^4}{64} \left[ 1 - \left( 1 - \frac{2\bar{t}}{\bar{D}} \right)^4 \right]$ , где  $\bar{D} = \bar{D}(A_I)$ , то

$$\bar{t} = \frac{\bar{D}}{2} \left( 1 - \sqrt[4]{1 - \frac{64\bar{I}}{\pi \bar{D}^4}} \right)$$

$\bar{D}$ , см	$\bar{t}$ , см				
	$A_I = 0$	$A_I = 0,01$	$A_I = 0,02$	$A_I = 0,04$	$A_I = 0,05$
$\bar{D}_{min} = 2\bar{t}$	4,999	5,005	5,019	5,065	5,093
11	1,372	1,381	1,407	1,496	1,555
12	0,910	0,915	0,928	0,974	1,004
15	0,401	0,403	0,408	0,425	0,435
20	0,160	0,161	0,163	0,169	0,174



Область допустимых значений **параметров** , ,  $A_D \bar{D}$   $A_t$   
 Зависимость между коэффициентами  $A_I$ ,  $A_D$  и  $A_t$ :

$$A_I = \frac{\hat{I}}{\bar{I}} = \frac{1}{\bar{I}} \sqrt{\left( \frac{\partial I}{\partial D} \Big|_{\substack{D=\bar{D} \\ t=\bar{t}}} \hat{D} \right)^2 + \left( \frac{\partial I}{\partial t} \Big|_{\substack{D=\bar{D} \\ t=\bar{t}}} \hat{t} \right)^2} = \frac{1}{\bar{I}} \sqrt{\left( \bar{D} \frac{\partial I}{\partial D} \Big|_{\substack{D=\bar{D} \\ t=\bar{t}}} A_D \right)^2 + \left( \bar{t} \frac{\partial I}{\partial t} \Big|_{\substack{D=\bar{D} \\ t=\bar{t}}} A_t \right)^2}$$

$$\frac{\partial I}{\partial D} \Big|_{\substack{D=\bar{D} \\ t=\bar{t}}} = \frac{\pi \bar{D}^3}{16} [1 - (1 - 2\bar{t}/\bar{D})^3]; \quad \frac{\partial I}{\partial t} \Big|_{\substack{D=\bar{D} \\ t=\bar{t}}} = \frac{\pi \bar{D}^3}{8} (1 - 2\bar{t}/\bar{D})^3$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 2

$$A_I = \frac{4}{1 - (1 - 2\bar{t}/\bar{D})^4} \sqrt{\left[1 - \left(1 - \frac{2\bar{t}}{\bar{D}}\right)^3\right]^2 A_D^2 + \left[\frac{2\bar{t}}{\bar{D}} \left(1 - \frac{2\bar{t}}{\bar{D}}\right)^3\right]^2 A_t^2} =$$

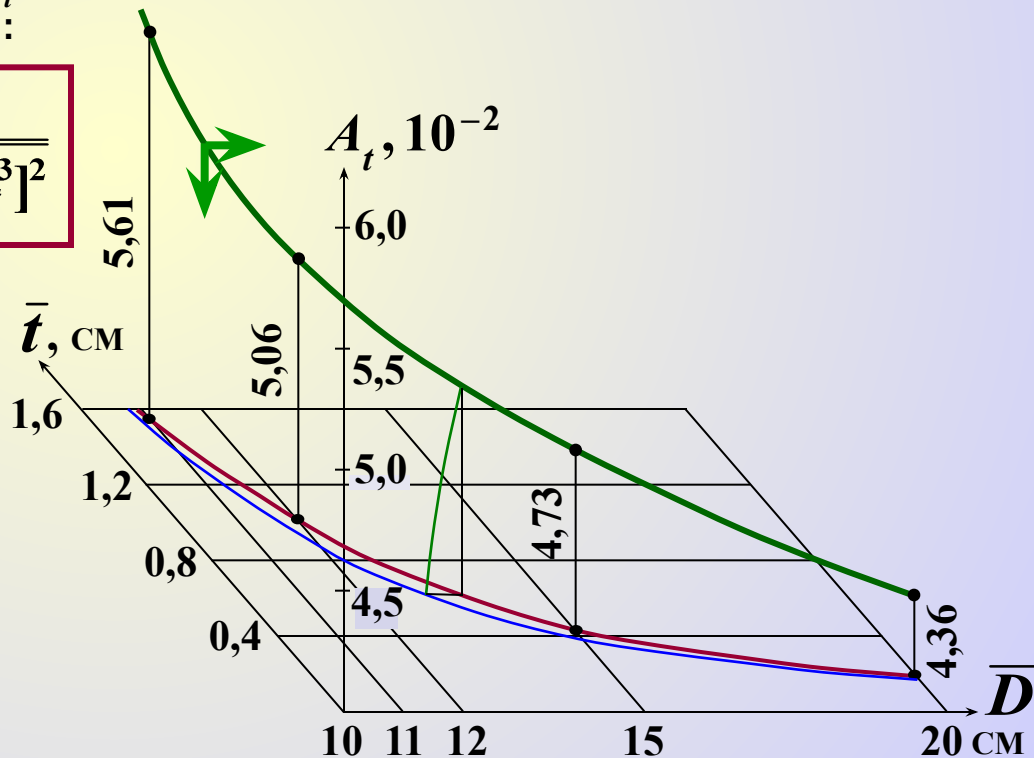
$$\frac{4}{1 - K_t^4} \sqrt{(1 - K_t^3)^2 A_D^2 + [(1 - K_t) K_t^3]^2 A_t^2}; \quad K_t = 1 - \frac{2\bar{t}}{\bar{D}}$$

Если задано отношение коэффициентов вариации размеров  $A_D/A_t = v$ , то по вычисленному  $A_I$  находится  $A_t$ :

$$A_t = \frac{(1 - K_t^4) A_I}{4 \sqrt{(1 - K_t^3)^2 v^2 + [(1 - K_t) K_t^3]^2}}$$

В рассматриваемой задаче при  $A_I = 0,05$  и  $v = A_D/A_t = 0,2$ :

$\bar{D}$ см	$\bar{t}$ см	$A_t = 5A_D$
10,186	5,093	0,0600
11	1,555	0,0561
12	1,004	0,0506
15	0,435	0,0473
20	0,174	0,0436



## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 3

Определить вероятностные характеристики жёсткости  $\tilde{c}_0$  упругой опоры, при которых изгибающий момент  $\tilde{M}_0$  в надпорном сечении балки от нагрузки  $\tilde{q}$  и неточности монтажа  $\tilde{\Delta}$  не превысит  $\tilde{q}\tilde{l}^2/10$  с вероятностью  $P_{M\sigma}$

Исходные данные:

$$A_q = 0,07; A_E = 0,01; A_I = 0,015; \bar{\Delta} = 0; \hat{\Delta} = 0,0005l$$

Решение

По методу перемещений:  $\tilde{M}_0 = \tilde{M}_{0(q,\Delta)} + \tilde{M}_{0,1} Z_1$

$$\tilde{Z}_1 = -\tilde{R}_{1(q,\Delta)} / \tilde{r}_{11}$$

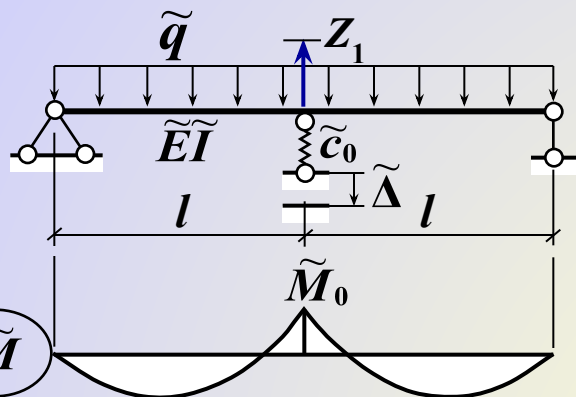
$$\tilde{R}_{1(q,\Delta)} = \frac{10}{8}\tilde{q}l + \tilde{c}_0\tilde{\Delta}; \quad \tilde{r}_{11} = \frac{6\tilde{C}}{l^3} + \tilde{c}_0 \quad (\tilde{C} = \tilde{E}\tilde{I})$$

$$\tilde{Z}_1 = -\frac{\frac{10}{8}\tilde{q}l + \tilde{c}_0\tilde{\Delta}}{\frac{6\tilde{C}}{l^3} + \tilde{c}_0} \Rightarrow \tilde{M}_0 = \frac{\tilde{q}l^2}{8} - \frac{3\tilde{C}}{l^2} \cdot \frac{\frac{5}{4}\tilde{q}l + \tilde{c}_0\tilde{\Delta}}{\frac{6\tilde{C}}{l^3} + \tilde{c}_0} \Rightarrow$$

$$\tilde{M}_0 = \frac{\tilde{q}l^2 \left( \frac{\tilde{c}_0 l^3}{3\tilde{C}} - 8 \right) - \tilde{c}_0 \tilde{\Delta} l}{\frac{\tilde{c}_0 l^3}{3\tilde{C}} + 2}$$

Математическое ожидание:

$$\bar{M}_0 = \frac{\bar{q}l^2 \left( \frac{\bar{c}_0 l^3}{3\bar{C}} - 8 \right)}{\frac{\bar{c}_0 l^3}{3\bar{C}} + 2}$$



$$\tilde{M}_{0(q,\Delta)} = \tilde{q}l^2/8$$

от  $\tilde{q}$  и  $\tilde{\Delta}$



в ОСМП

$$\tilde{M}_{0,1} = 3\tilde{E}\tilde{I}/l^2$$



от  $Z_1 = 1$

В детерминистической постановке при  $\Delta = 0$ :

из условия  $M_0 \leq ql^2/10$

$$\frac{1}{8} \left( \frac{c_0 l^3}{3C} - 8 \right) \cdot \left( \frac{c_0 l^3}{3C} + 2 \right)^{-1} \leq \frac{1}{10}$$

$$\frac{c_0 l^3}{3C} \leq 48$$

$$c_0 \leq \frac{144 EI}{l^3}$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 3

Дисперсия изгибающего момента при некоррелированных входных параметрах (по методу статистической линеаризации):

$$\tilde{M}_0 = \sum_{i=1}^4 \left( \frac{\partial M_0}{\partial x_i} \Big|_{X=\hat{X}} \hat{x}_i \right)^2; \quad \{X\} = \{\tilde{q} \quad \tilde{\Delta} \quad \tilde{C} \quad \tilde{c}_0\}$$

$$\frac{\partial M_0}{\partial q} \Big|_{X=\hat{X}} = \frac{\bar{M}_0}{\bar{q}}; \quad \frac{\partial M_0}{\partial \Delta} \Big|_{X=\hat{X}} = -\frac{\bar{c}_0 l \bar{M}_0}{\bar{q} l^2 \left( \frac{\bar{c}_0 l^3}{3C} - 8 \right)} = -\frac{8 \bar{c}_0 l \bar{M}_0}{\bar{q} l^2 (\psi - 8)}; \quad \text{где } \psi = \frac{\bar{c}_0 l^3}{3C};$$

$$\frac{\partial M_0}{\partial C} \Big|_{X=\hat{X}} = -\frac{10 \bar{c}_0 l^3 \bar{M}_0}{3C^2} \cdot \left[ \left( \frac{\bar{c}_0 l^3}{3C} - 8 \right) \cdot \left( \frac{\bar{c}_0 l^3}{3C} + 2 \right) \right]^{-1} = -\frac{1}{C} \cdot \frac{10 \psi \bar{M}_0}{(\psi - 8)(\psi + 2)};$$

$$\frac{\partial M_0}{\partial c_0} \Big|_{X=\hat{X}} = \frac{10 l^3 \bar{M}_0}{3C} \cdot \left[ \left( \frac{\bar{c}_0 l^3}{3C} - 8 \right) \cdot \left( \frac{\bar{c}_0 l^3}{3C} + 2 \right) \right]^{-1} = \frac{1}{\bar{c}_0} \cdot \frac{10 \psi \bar{M}_0}{(\psi - 8)(\psi + 2)}$$

Стандарт:

$$\hat{M}_0 = \bar{M}_0 \sqrt{A_q^2 + \left[ \frac{8 \bar{c}_0 (\hat{\Delta} / l)}{\bar{q} (\psi - 8)} \right]^2 + \left[ \frac{10 \psi}{(\psi - 8)(\psi + 2)} \right]^2 (A_C^2 + A_{c_0}^2)}$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

### Пример 3

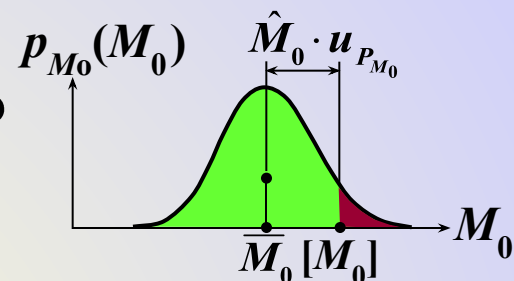
Основное расчётное условие:

$$P(\tilde{M}_0 \leq \bar{q}l^2/10) = P_{M_0} - \text{задано}$$

$$\bar{M}_0 + \hat{M}_0 \cdot u_{P_{M_0}} \leq [M_0] = \bar{q}l^2/10$$

или

$$\bar{M}_0(1 + A_{M_0} \cdot u_{P_{M_0}}) \leq [M_0] \quad \text{здесь } A_{M_0} = \frac{\hat{M}_0}{\bar{M}_0}$$



$$\frac{5}{4} \cdot \frac{\psi - 8}{\psi + 2} \left\{ 1 + u_{P_{M_0}} \sqrt{A_q^2 + \left[ \frac{24\psi \bar{C}(\hat{\Delta}/l)}{\bar{q}l^3(\psi - 8)} \right]^2 + \left[ \frac{10\psi}{(\psi - 8)(\psi + 2)} \right]^2 (A_C^2 + A_{c_0}^2)} \right\} \leq 1$$

Полученная зависимость преобразуется к виду, удобному для вычисления коэффициента вариации жёсткости опоры:

$$A_{c_0} = \sqrt{\left[ \frac{(\psi + 2)}{10\psi} \right]^2 \left\{ \left( \frac{48 - \psi}{5u_{P_{M_0}}} \right)^2 - \left[ \frac{24\psi \bar{C}(\hat{\Delta}/l)}{\bar{q}l^3} \right]^2 - [(\psi - 8)A_q]^2 \right\} - A_C^2}$$

## Обратные задачи вероятностных расчётов

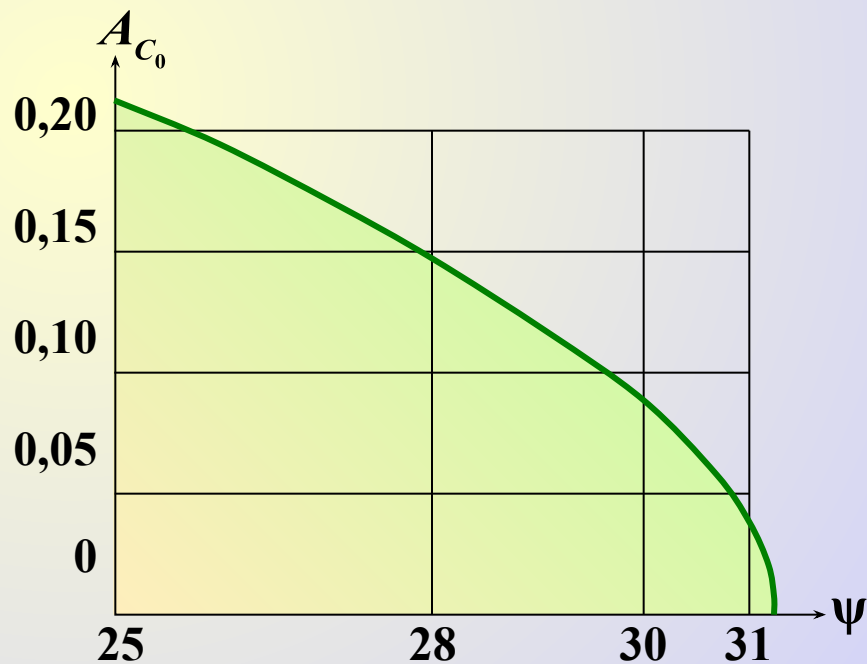
### Пример 3

При заданных значениях входных параметров и вероятности  $P_{M_0} = 0,98$

$u_{P_{M_0}} = 2,054$ ;  $A_C^2 = A_E^2 + A_I^2 = 0,000325$ ; дополнительно  $\bar{q}l^3/\bar{C} = 0,8$

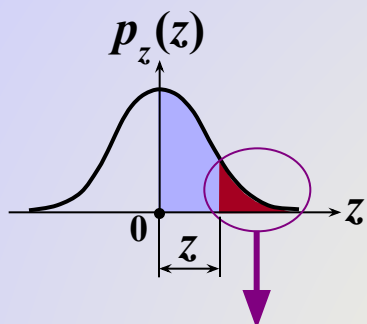
$$A_{c_0} = \sqrt{\left[ \frac{(\psi + 2)}{10\psi} \right]^2 (0,004355\psi^2 - 0,83168\psi + 21,7635) - 0,000325}$$

$\psi = \bar{c}_0 l^3 / (3\bar{E}I)$	$A_{c_0}$
25	0,20667
28	0,14733
30	0,08804
31	0,03953
31,2	0,01706
31,24	0,00613



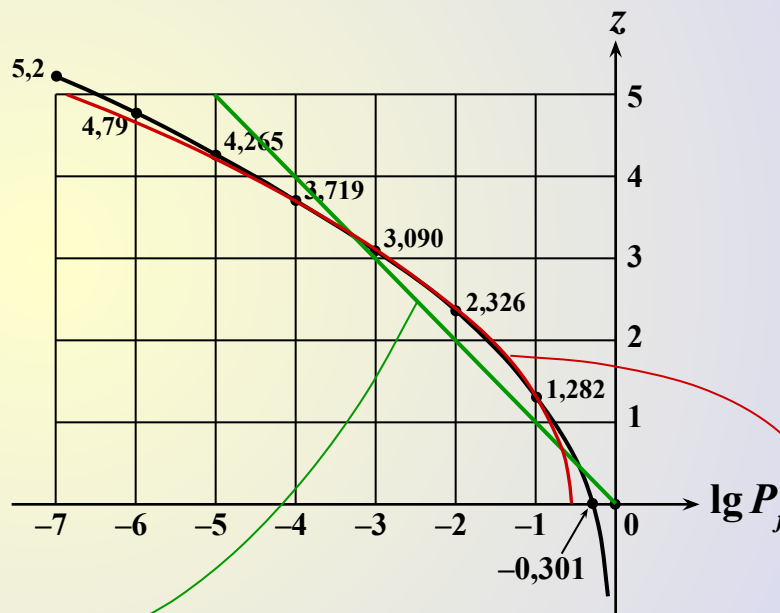


Приложение



Вероятность $P_f = 0,5 - \Phi_0(z)$	$z$
$10^{-7}$	5,2
$10^{-6}$	4,79
$10^{-5}$	4,265
0,0001	3,719
0,0005	3,291
0,001	3,090
0,002	2,878
0,005	2,576
0,01	2,326
0,02	2,054
0,05	1,645
0,1	1,282

В расчётах надёжности  
 $z \equiv \beta$   
 (индекс надёжности  $\equiv$   
 характеристика безопасности)



$P_f \approx 10^{-\beta}$  при  $\beta = 1 \dots 4$  (из зарубежных источников)

Более точно (ВГС):  $P_f \approx 10^{-(\beta/4 + 0,6)}$  при  $\beta = 1 \dots 5$

