


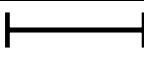
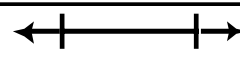

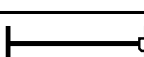
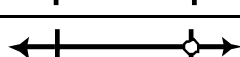
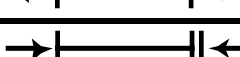
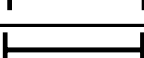
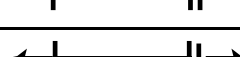

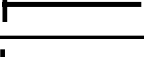
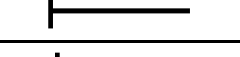

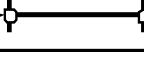
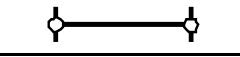
WZORY TRANSFORMACYJNE DLA PRĘTA PROSTEGO WG TEORII RZĘDU 2-GO

$$M_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (a_{ij} \cdot \varphi_{ij} + b_{ij} \cdot \varphi_{ji} - c_{ij} \cdot \psi_{ij}) + M_{ij}^o, \quad M_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (a_{ji} \cdot \varphi_{ji} + b_{ji} \cdot \varphi_{ij} - c_{ji} \cdot \psi_{ij}) + M_{ji}^o,$$

$$V_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-c_{ij} \cdot \varphi_{ij} - c_{ji} \cdot \varphi_{ji} + d_{ij} \cdot \psi_{ij}) + V_{ij}^o, \quad V_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-c_{ij} \cdot \varphi_{ij} - c_{ji} \cdot \varphi_{ji} + d_{ij} \cdot \psi_{ij}) + V_{ji}^o$$

gdzie a_{ij} , a_{ji} , $b_{ij} = b_{ji}$, $c_{ij} = a_{ij} + b_{ji}$, $c_{ji} = a_{ji} + b_{ij}$, $d_{ij} = d_{ji} = c_{ij} + c_{ji} - \lambda_{ij}^2$ (lub $+\bar{\lambda}_{ij}^2$) są funkcjami parametrów $\lambda_{ij} = L_{ij} \cdot \sqrt{|N_{ij}|/EI_{ij}}$ (dla prętów ściskanych) lub $\bar{\lambda}_{ij} = L_{ij} \cdot \sqrt{N_{ij}/EI_{ij}}$ (dla prętów rozciąganych) zależnymi od typu pręta.

Oznaczenia tych funkcji dla wybranych typów prętów (o stałej sztywności) ściskanych i rozciąganych oraz wartości tych funkcji dla prętów o zerowej sile osiowej ($\lambda_{ij} = 0$) to jest wg teorii rzędu 1-go zestawiono w tabeli obok

i	j	a_{ij}	a_{ji}	$b_{ij} = b_{ji}$	c_{ij}	c_{ji}	$d_{ij} = d_{ji}$
		$\alpha(\lambda)$	$\alpha(\lambda)$	$\beta(\lambda)$	$\vartheta(\lambda)$	$\vartheta(\lambda)$	$\delta(\lambda)$
		4	4	2	6	6	12
		$\alpha(\bar{\lambda})$	$\alpha(\bar{\lambda})$	$\beta(\bar{\lambda})$	$\vartheta(\bar{\lambda})$	$\vartheta(\bar{\lambda})$	$\delta(\bar{\lambda})$
		$\alpha'(\lambda)$	0	0	$\alpha'(\lambda)$	0	$\delta'(\lambda)$
		3	0	0	3	0	3
		$\alpha'(\bar{\lambda})$	0	0	$\alpha'(\bar{\lambda})$	0	$\delta'(\bar{\lambda})$
		$\alpha''(\lambda)$	$\alpha''(\lambda)$	$\beta''(\lambda)$	0	0	0
		1	1	-1	0	0	0
		$\alpha''(\bar{\lambda})$	$\alpha''(\bar{\lambda})$	$\beta''(\bar{\lambda})$	0	0	0
		$\alpha'''(\lambda)$	0	0	0	0	0
		0	0	0	0	0	0
		$\alpha'''(\bar{\lambda})$	0	0	0	0	0
		0	0	0	0	0	$-\lambda^2$
		0	0	0	0	0	0
		0	0	0	0	0	λ^2

Poniżej podano, przykładowo, szczegółowe postaci wzorów dla prętów ściskanych:

$$\text{---} \quad M_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (\alpha(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} + \beta(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ji} - \nu(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + M_{ij}^o(\lambda_{ij}),$$

$$M_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (\alpha(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ji} + \beta(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} - \nu(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + M_{ji}^o(\lambda_{ij}),$$

$$V_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-\nu(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} - \nu(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ji} + \delta(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + V_{ij}^o(\lambda_{ij}),$$

$$V_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-\nu(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} - \nu(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ji} + \delta(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + V_{ji}^o(\lambda_{ij}),$$

$$\text{---} \circ \quad M_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (\alpha'(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} - \alpha'(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + M_{ij}^o(\lambda_{ij}), \quad M_{ji} = 0,$$

$$V_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-\alpha'(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} + \delta'(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + V_{ij}^o(\lambda_{ij}), \quad V_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-\alpha'(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} + \delta'(\lambda_{ij}) \cdot \psi_{ij}) + V_{ji}^o(\lambda_{ij})$$

$$\text{---||} \quad M_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (\alpha''(\lambda_{ij})\varphi_{ij} - \beta''(\lambda_{ij})\varphi_{ji}) + M_{ij}^o(\lambda_{ij}),$$


$$M_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot (\alpha''(\lambda_{ij})\varphi_{ji} - \beta''(\lambda_{ij})\varphi_{ij}) + M_{ji}^o(\lambda_{ij}), \quad V_{ij} = V_{ij}^o, \quad V_{ji} = 0,$$

$$\text{---} \quad M_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}} \cdot \alpha'''(\lambda_{ij}) \cdot \varphi_{ij} + M_{ij}^o(\lambda_{ij}), \quad M_{ji} = 0, \quad V_{ij} = V_{ij}^o(\lambda_{ij}), \quad V_{ji} = 0$$

$$\text{---} \quad M_{ij} = 0, \quad M_{ji} = 0, \quad V_{ij} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-\lambda_{ij}^2 \cdot \psi_{ij}) + V_{ij}^o(\lambda_{ij}), \quad V_{ji} = \frac{EI_{ij}}{L_{ij}^2} \cdot (-\lambda_{ij}^2 \cdot \psi_{ij}) + V_{ji}^o(\lambda_{ij}).$$

Funkcje określające parametry we wzorach transformacyjnych mają postaci:

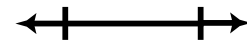
- dla pręta "sztywno-sztywnego"

- ściskanego 

$$\alpha(\lambda) = \lambda \cdot \frac{\sin \lambda - \lambda \cdot \cos \lambda}{2 \cdot (1 - \cos \lambda) - \lambda \cdot \sin \lambda}, \quad \beta(\lambda) = \lambda \cdot \frac{\lambda - \sin \lambda}{2 \cdot (1 - \cos \lambda) - \lambda \cdot \sin \lambda},$$

$$\vartheta(\lambda) = \alpha(\lambda) + \beta(\lambda) = \lambda^2 \cdot \frac{1 - \cos \lambda}{2 \cdot (1 - \cos \lambda) - \lambda \cdot \sin \lambda},$$

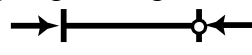
$$\delta(\lambda) = 2 \cdot \vartheta(\lambda) - \lambda^2 = \lambda^3 \cdot \frac{\sin \lambda}{2 \cdot (1 - \cos \lambda) - \lambda \cdot \sin \lambda},$$

- rozciąganego 

$$\alpha(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda} \cdot \frac{sh\bar{\lambda} - \bar{\lambda} \cdot ch\bar{\lambda}}{2 \cdot (ch\bar{\lambda} - 1) - \bar{\lambda} \cdot sh\bar{\lambda}}, \quad \beta(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda} \cdot \frac{\bar{\lambda} - sh\bar{\lambda}}{2 \cdot (ch\bar{\lambda} - 1) - \bar{\lambda} \cdot sh\bar{\lambda}},$$

$$\vartheta(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda}^2 \cdot \frac{1 - ch\bar{\lambda}}{2 \cdot (ch\bar{\lambda} - 1) - \bar{\lambda} \cdot sh\bar{\lambda}}, \quad \delta(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda}^3 \cdot \frac{-sh\bar{\lambda}}{2 \cdot (ch\bar{\lambda} - 1) - \bar{\lambda} \cdot sh\bar{\lambda}},$$

- dla pręta "sztywno-przegubowego"

- ściskanego 

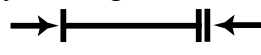
$$\alpha'(\lambda) = \alpha(\lambda) - \frac{\beta^2(\lambda)}{\alpha(\lambda)} = \lambda^2 \cdot \frac{\sin \lambda}{\sin \lambda - \lambda \cdot \cos \lambda},$$

$$\delta'(\lambda) = \delta(\lambda) - \frac{\vartheta^2(\lambda)}{\alpha(\lambda)} = \alpha'(\lambda) - \lambda^2 = \lambda^3 \cdot \frac{\cos \lambda}{\sin \lambda - \lambda \cdot \cos \lambda},$$

- rozciąganego 

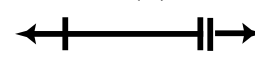
$$\alpha'(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda}^2 \cdot \frac{sh\bar{\lambda}}{\bar{\lambda} \cdot ch\bar{\lambda} - sh\bar{\lambda}}, \quad \delta'(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda}^3 \cdot \frac{ch\bar{\lambda}}{\bar{\lambda} \cdot ch\bar{\lambda} - sh\bar{\lambda}},$$

- dla pręta "sztywno-łyżwowego"

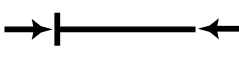
- ściskanego 

$$\alpha''(\lambda) = \alpha(\lambda) - \frac{\vartheta^2(\lambda)}{\delta(\lambda)} = \alpha(\lambda) \cdot \frac{\delta'(\lambda)}{\delta(\lambda)} = \lambda \cdot ctg \lambda,$$

$$\beta''(\lambda) = \beta(\lambda) - \frac{\vartheta^2(\lambda)}{\delta(\lambda)} = -\frac{\lambda}{\sin \lambda},$$

- rozciąganego  $\alpha''(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda} \cdot cth\bar{\lambda}, \quad \beta''(\bar{\lambda}) = -\frac{\bar{\lambda}}{sh\bar{\lambda}},$

- dla wspornika

- ściskanego  $\alpha'''(\lambda) = -\lambda \cdot tg \lambda,$

- rozciąganego  $\alpha'''(\bar{\lambda}) = \bar{\lambda} \cdot th\bar{\lambda}.$