Princip



• Příčné sevření

$$f_r = \frac{2A_{st}f_s}{ds} \tag{1}$$

• Richart (A study of the failure of concrete under combined compressive stresses, 1928)

$$f_{cc} = f_c + 4.1 f_r$$
 (2)

Zuenek Dittilai et al	Zdeněk	Bittnar	et	al
-----------------------	--------	---------	----	----

Li (2016)



 Li, Wu 2016: Stress-strain behavior of actively and passively confined concrete under cyclic axial load, active, passive (carbon) confinement, w/c = 0.64, fc = 35MPa, monotonous/cyclic loading, original data

- Spirálová výztuž ⇒ sevření ⇒ vyšší duktilita, pevnost, úspora materiálu
- Více spirál ⇒ možnost libovolného tvaru + výhody sevření
- Neznámá optimální konfigurace uspořádání výztuže závislost na aplikaci a tedy zatížení

Výroba





(a) 大螺箍置於工作架上並調整間距

(b) 套入下部小螺箍並固定間距



(c) 套入上部小螺箍並固定間距



・ロト ・ 日 ・ ・ ヨ ・ ・ ヨ ・

(d) 插入主筋並完成綁紮固定

Výroba



Yin-Wang-Wang - tlakové zkoušky





- match lateral confinement approx. 2.5 MPa and 5 MPa (reinforcement layout: Kuo, 2008)
- aluminum AW6060 tube 100 mm, 2 mm thickness, T66 (yield stress 160 MPa, peak stress 215 MPa)
- 28% (6×9 mm) and 55% (12×9 mm) of surface
- 9 mm minimum width for strain gauges (8 mm)
- *D* = 100 mm, *H* = 200/300 mm

FEM simulation







< 口 > < 🗗



ъ

FEM simulation



- 0.03 ST_PlasticStrainTe - 0.02 - 0.01

0.0e+00



< 口 > < 🗗

< ∃ >

-



FEM simulation



< 口 > < 🗗

< ≣⇒



Ordinary vs. multispiral reinforcement: distribution of σ_z



Multispiral reinforcement: development of damage

