

SOFT-LITHOGRAPHY

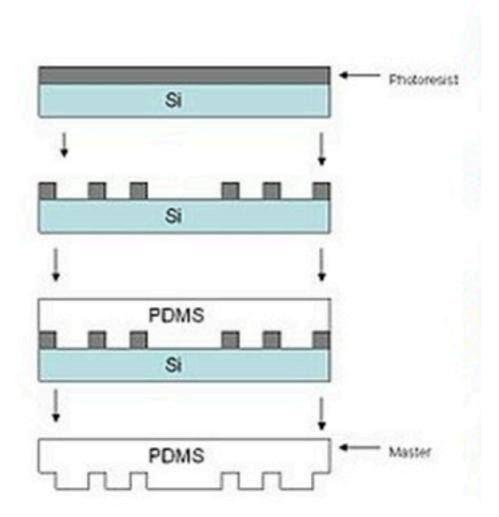
G. Vozzi







+ Il Processo soft-litografico



Soft-lithography

Micro-stamping

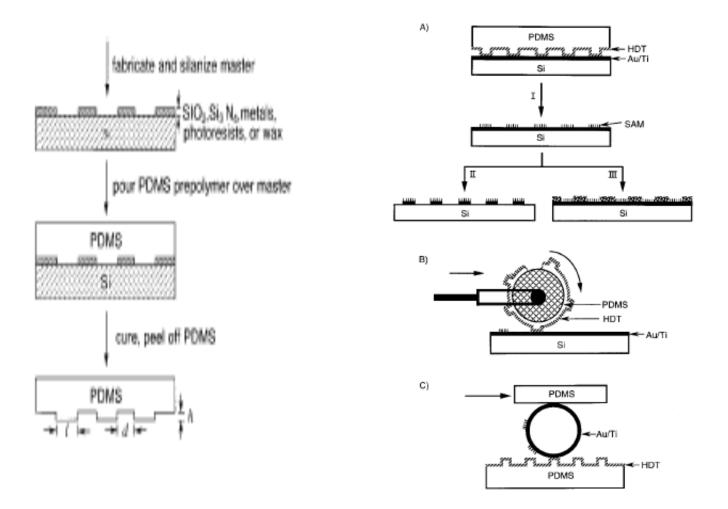
Micro-molding

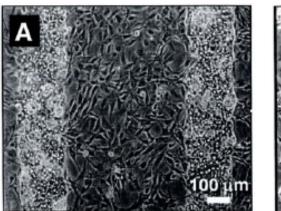
Micro-fluid dynamics

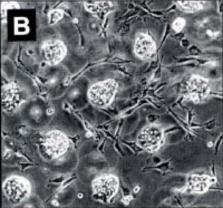
MEMpat

LIFT-OFF

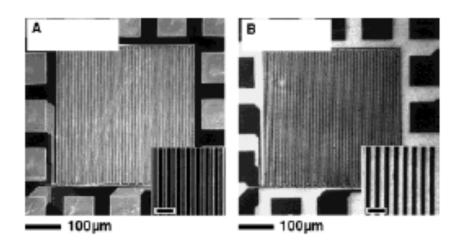
Micro-Contact Printing

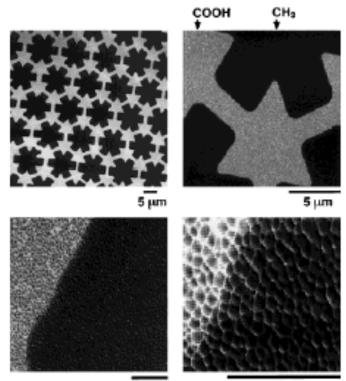




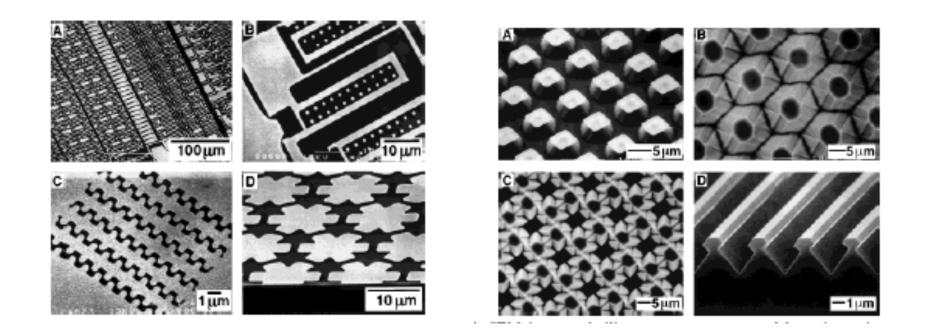




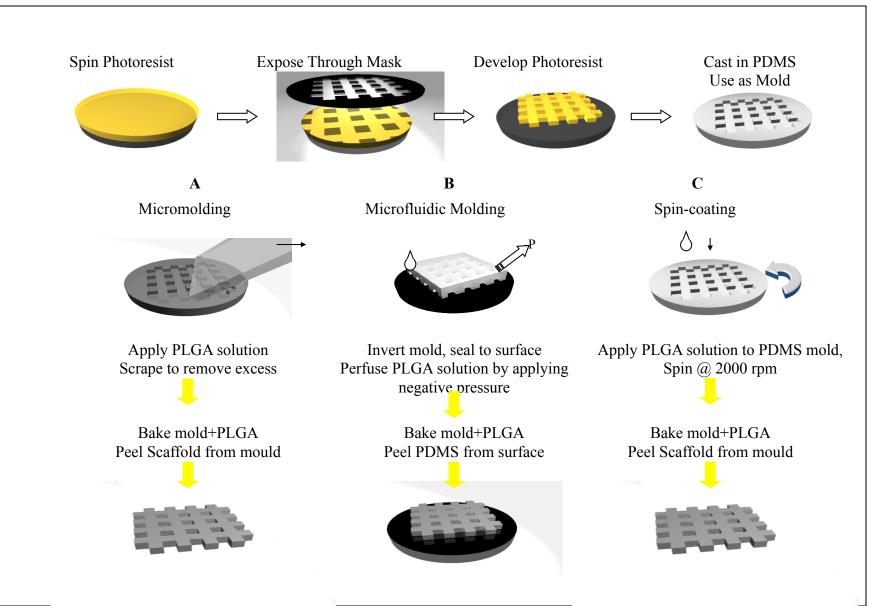




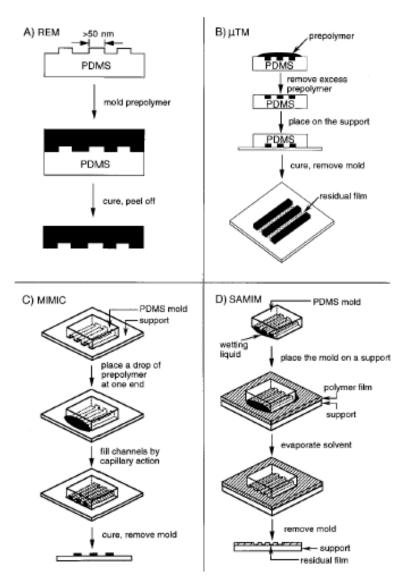
1 μ**m**

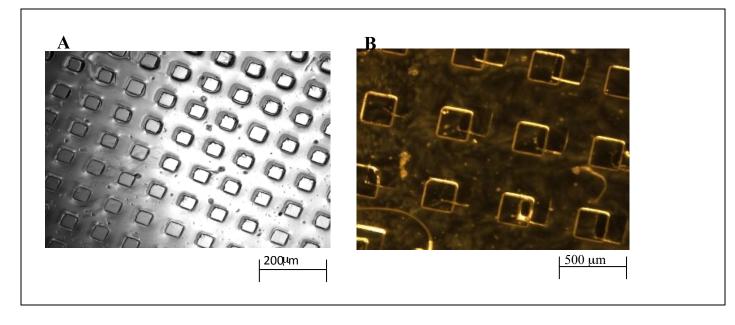


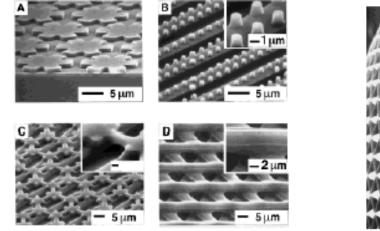
Micromolding

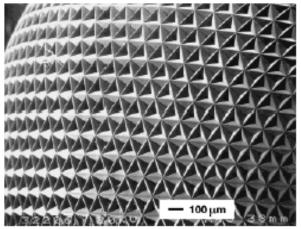


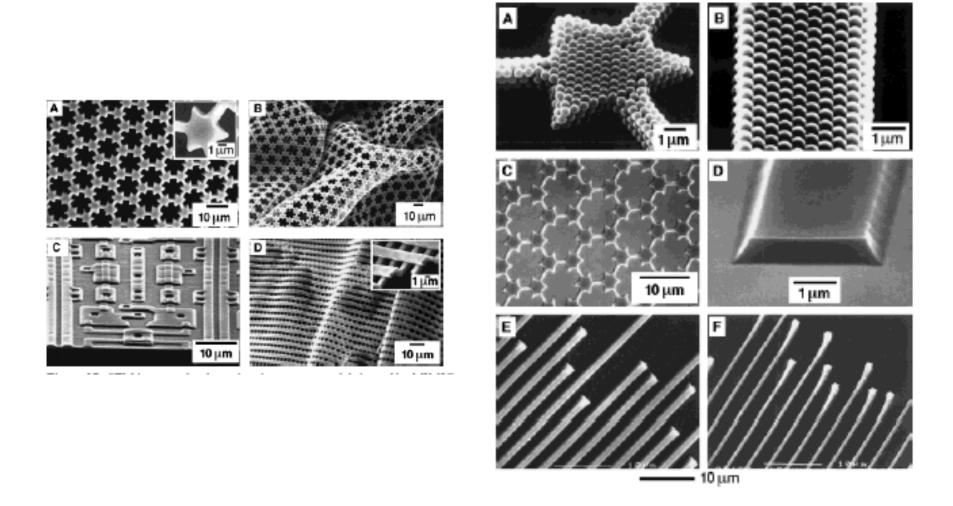
Micromolding



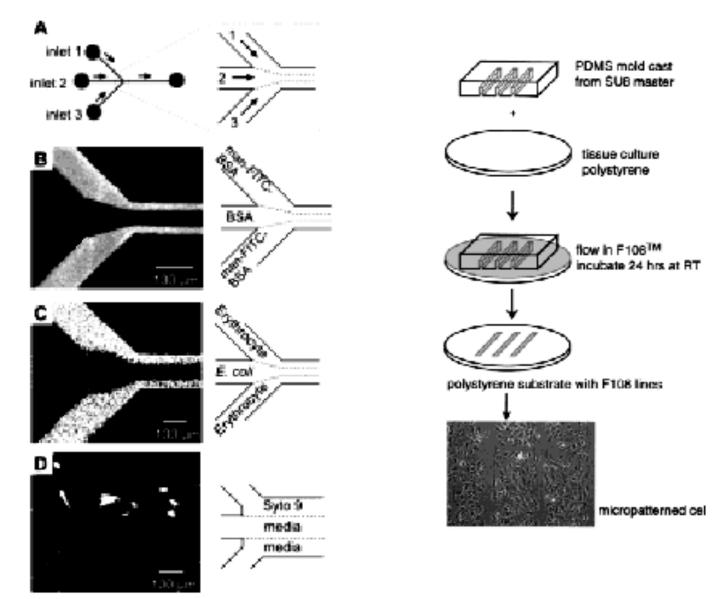




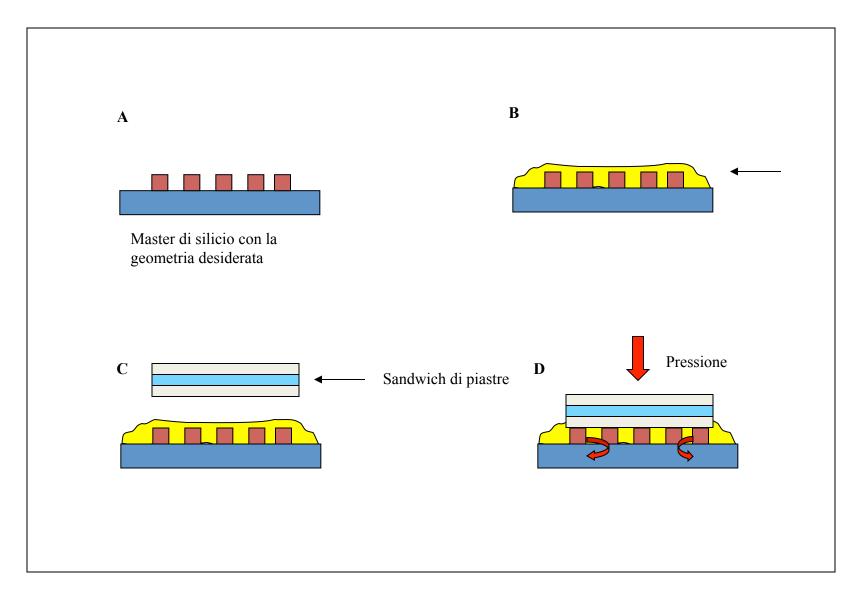




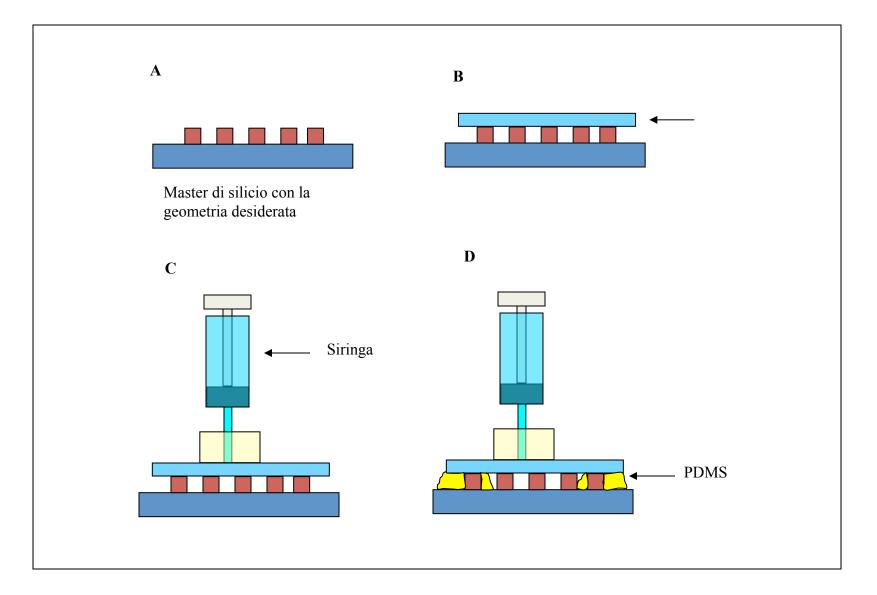
Micro Fluid Dynamic



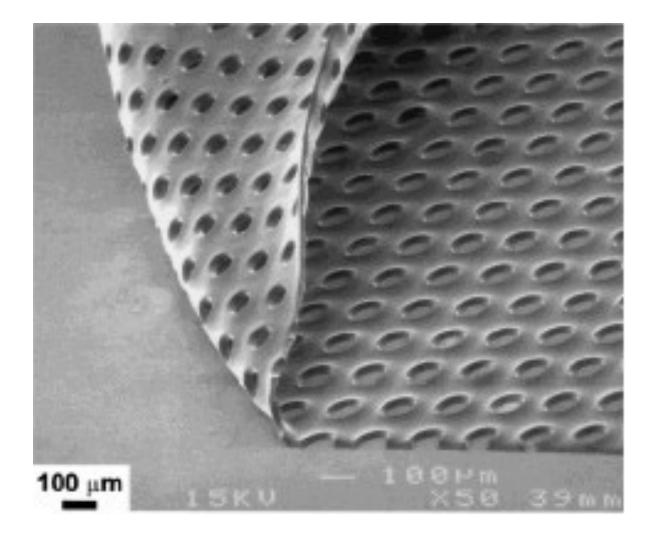
MEMpat



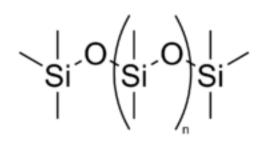
MEMpat



MEMpat



Il polidimetisilossano



Il polidimetilsilossano (PDMS) si ottiene a partire dal dimetilclorosilano [$(CH3)_2SiHCl$] che è un composto chimico prodotto per reazione diretta tra silicio e cloruro di metile (CH_3Cl) . Per successiva idrolisi del dimetilclorosilano si ottengono silossani ciclici e lineari che successivamente polimerizzati danno luogo ai polimeri siliconici. Il polimero PDMS è formato dalla sequenza del seguente monomero:

CH3

- Si-O -

CH3

Esso è caratterizzato da una notevole resistenza alla temperatura, agli attacchi chimici, all'ossidazione, è un ottimo isolante elettrico e resistente all'invecchiamento; in più è otticamente pulito (trasparente), è biocompatibile, inerte, non è né tossico né infiammabile. Questo polimero inoltre non si lega né al vetro, né al metallo, né alla plastica in fase di solidificazione, ma conserva maggiore aderenza sulle superfici lisce una volta solidificato.

Il polidimetisilossano



Caratteristiche

- Incolore
- Temperatura di ebollizzione > 100°C
- Densità relativa 1.1
- Viscosità dinamica 3500 Centipoise
- Dielectric Constant at 100 Hz = 2.72
- Dielectric Constant at 100 kHz= 2.68
- Dielectric Strength = 500 volts per mil v/mil
- Heat Cure 10 Minutes @ 150 Deg C
- Heat Cure 20 Minutes @ 125 Deg C
- Heat Cure 35 Minutes @ 100 Deg C
- Hydrophobic
- Mix Ratio 10:1 Base to Catalyst 87-RC
- Room Temperature Cure Hours= 48 Hours
- Self Leveling
- Shelf Life= 720 Days
- Temperature Range -45 Deg C to 200 Deg C
- Thermal Conductivity= 0.27 Watts per meter K
- Volume Resistivity = 2.9e+014 ohm-centimeters
- Water Resistant
- Working Time > 90 Minutes
- Elastic modulus around MPa

Tecniche per la modifica della chimica superficiale

Il PDMS è idrofobico

Trattamento chimici e/o fisici per aumentare la sua bagnabilità

Trattamento fisici

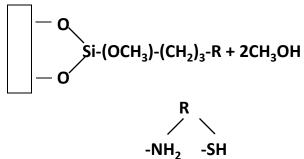
- **1.** Esposizione alla radiazione UV (λ = 350 nm)
- 2. Trattamento col plasma di Argon

Trattamenti chimici

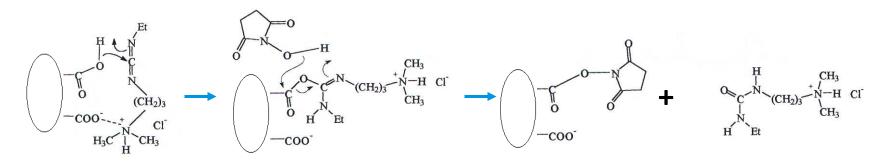
- Dipping in soluzione piranica (H₂SO₄:H₂O₂ 30% m/m in acqua deionizzata= 3:1 v/v)
- 4. Dipping in H_2O_2 30% m/m in acqua deionizzata

Funzionalizzazione della superfice

- Derivatizzazione con silani polifunzionali in una soluzione di toluene o in acqua
- 3-aminopropyl-trimethoxysilane
 H₂N-(CH₂)₃Si-(OCH₃)₃
- 3-mercaptopropyl-trimethosilane
 HS-(CH₂)₃-Si-(OCH₃)₃



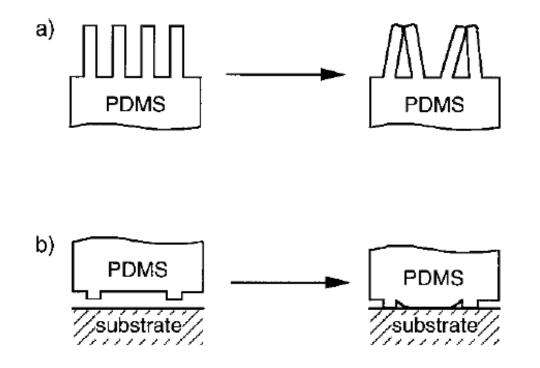
Attivazione della reazione tra gruppi carbossilici e gruppi nucleofilici
 Soluzione di N-ethyl-N'-(3-dimethylamminopropyl)-carbodiimmide (EDC)
 e N-hydroxysuccinimmide (NHS) in acquar



Quando una pressione è applicata tra il pattern di PDMS ed un substrato come nel microcontact printing e l'altezza delle strutture in silicone è più bassa della relativa distanza tra di loro le strutture collassano.

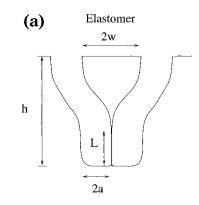
Se poi l'aspect ratio è troppo alto le strutture si possono deformare e collassare.

Possono inoltre aderire tra di loro se sono troppo vicine tra loro.



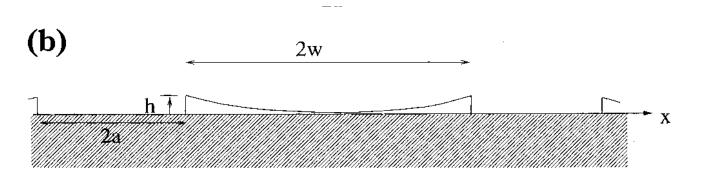
Delamarche et al. Hanno dimostrato che l' aspect ratio (l/h) delle strutture realizzate in PDMS deve essere compreso tra 0.2 e 2 per avere stampi privi di difetti

Comprendere i meccanismi che rendono la struttura di silicone realizzata stabile ed i limiti nel disegno dei pattern è fondamentale nel processo soft-litografico. La limitazione principale è legata al baso shear modulus che è minore di 1 Mpa.



Biebuyck ha dimostrato sperimentalmente che se h/2a è troppo grande le strutture collassano ed aderiscono tra di loro a causa delle forze di pressione sullo stampo e delle forze di capillarità dovute al fluido che bagna le superfici.

Tuttavia se l'aspect ratio è troppo basso tutte le superfici possono deformarsi a causa delle forze di adesione superficiale



Questi fenomeni sono dovuti principalmente alle forze di adesione superficiale tra il substrato di adesione e le strutture siliconiche. Se consideriamo uno stampo di PDMS ideale con strutture regolari e topologicamente ben dritte quando queste aderiscono al substrato le tensioni superficiali in atto a causa del basso shear modulus del silicone inizieranno a deformarsi, variando l'area di adesione superficiale e quindi il pattern cosa fondamentale da considerare quando si hanno strutture con risoluzione inferiore al micron.

Per limitare questo problema si può aumentare il modulo elastico del silicone incorporando particelle o aumentando il cross-linker ma questo altera le caratteristiche chimico fisiche del materiale che potrebbe non aderire più bene al master. Inoltre l'aumento della rigidezza dello stampo porta a concentrare gli stress nelle zone a minor area superficiale che durante il processo di fabbricazione potrebbero quindi rompersi o arrivare ad una deformazione plastica.

Analizziamo il problema e sue possibili soluzioni, utilizzando una struttura a punzoni a sezione rettangolare.

h= altezza punzone

2a= larghezza punzone

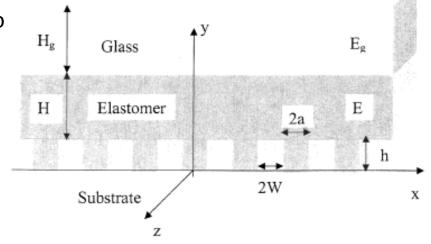
D= dimensione laterale dello stampo

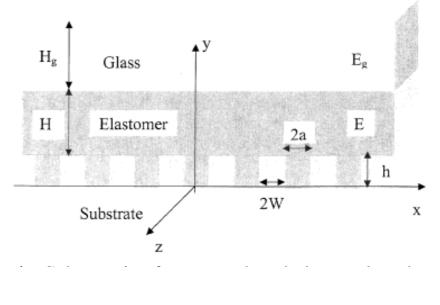
H= spessore dello stampo

Ipotesi:

 $H/D \ll 1 \qquad h/H \ll 1$

 $a/H \ll 1$ $w/H \ll 1$





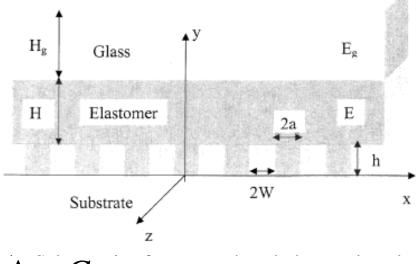
Il numero di punzoni lungo l'asse x per unità di lunghezza è pari a:

$$N = \frac{1}{2(a+w)}$$

Supponiamo inoltre che i carichi applicati non varino lungo l'asse z.

Spesso per lavorare si usa uno strato di vetro sopra lo stampo elastomerico che assumiamo di spessore Hg.

L'elastomero è supposto omogeneo ed isotropo con coefficiente di Poisson pari a 0.5 e modulo elastico tra 0.1 e 10 MPa



Inizialmente supponiamo che i punzoni siano staccati dal substrato e poi vengano pressati di un tratto Δ che induce un carico compressivo σ , quindi lo stress agente sul singolo punzone è pari a:

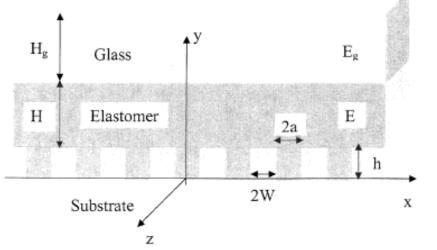
$$P = \frac{\sigma}{N} = 2(a+w)\sigma$$

 $\Delta = C\sigma$

$$C = \frac{(1+\nu)(1-2\nu)H}{E(1-\nu)}$$

Poiché il vetro è più rigido dell'elastomero possiamo trascurare le deformazioni del vetro nel piano x-y che sarebbero pari a:

$$v_{vetro} \frac{\sigma}{E_{vetro}} < v_{vetro} \frac{E}{E_{vetro}} \cong 0$$



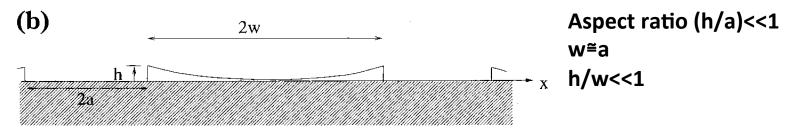
Quindi lo strato di silicone nel piano x-y è sottoposto ad uno stato di stress biassiale

$$\sigma_{XX} = \sigma_{yy} = \frac{\nu\sigma}{(1-\nu)} \cong \sigma$$

Quindi lo stress è sottoposto a compressione pura eccetto ai bordi che noi trascureremo.

In base a ciò la deformazione a cui è sottoposto il singolo punzone per unità di lunghezza è:

$$\varepsilon = \frac{P}{E} = \frac{2(a+w)\sigma}{E}$$



Quando si applica un carico esterno la massima deformazione che si può avere è pari ad h (altezza del punzone) in direzione z ma poiché il materiale è isotropo ed omogeneo avremo anche le deformazioni laterali. Quindi occorre determinare la forza di contatto che è il limite superiore di forza prima che lo stampo che inizi a deformarsi.

Risolvendo il sistema di forze si ottiene che tale pressione critica è pari a:

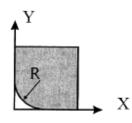
$$P_{\rm c} \approx \frac{1.36\pi^2 E^* a^3}{h^2}$$

Da questa si può ricavare l'altezza critica massima realizzabile con g peso per unità di lunghezza.

$$h_{\rm c} = (7.837 E I/q)^{1/3}$$

$$I = \frac{\pi d^4}{64}$$
$$q = \rho g \pi \frac{d^2}{4}$$

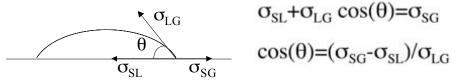
Per non avere deformazioni dobbiamo avere che i punzoni sono in contatto col substrato ma ancora non hanno subito deformazioni. Ma quando l'elastomero è in contatto con il substrato il raggio di curvatura del punzone varia a causa della tensione superficiale y che finora non abbiamo considerato.



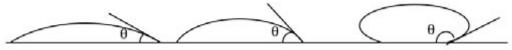
La pressione agli angoli è quindi proporzionale alla tensione superficiale P≈γ/r ed r≈γ/E in genere si è visto che per il silicone γ/E è circa 0.05 micrometri

Angolo di contatto

Quando un liquido bagna una superficie solida si formano tre interfacce: solido-liquido, solido-gas e liquido-gas Ognuna delle interfacce esercita la propria tensione, diretta verso il suo interno. L'angolo di contatto θ viene fuori dal bilancio delle tensioni

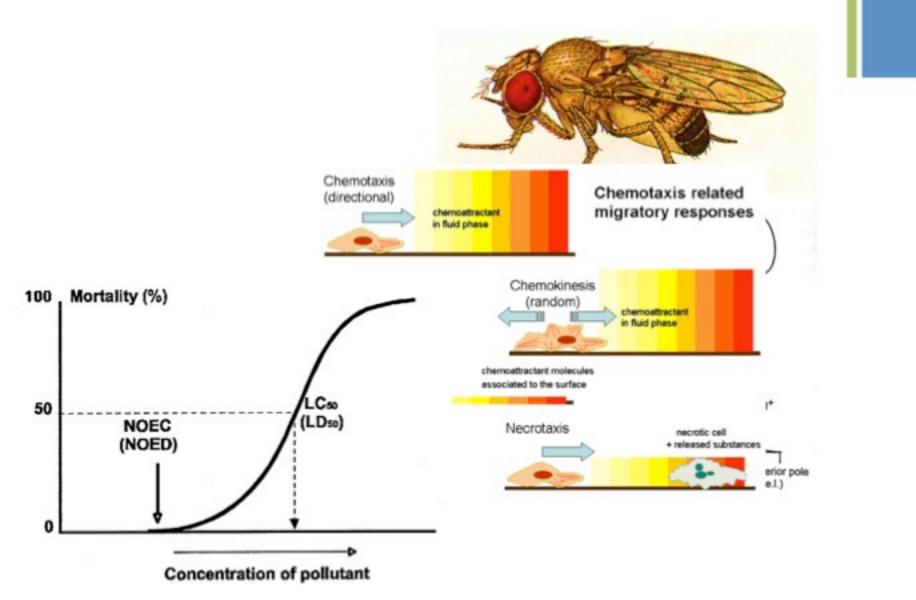


Generalmente, si dice che un liquido bagna una superficie quando θ è molto piccolo (al limite zero), come nel caso di acqua su vetro pulito o mercurio su rame pulito.



Se $\theta > 90^{\circ}$ si dice che il liquido non bagna la superficie, come nel caso di acqua su teflon pulito o mercurio su vetro pulito.

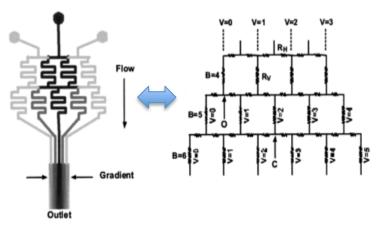
Importance of nonlinear concentration gradients



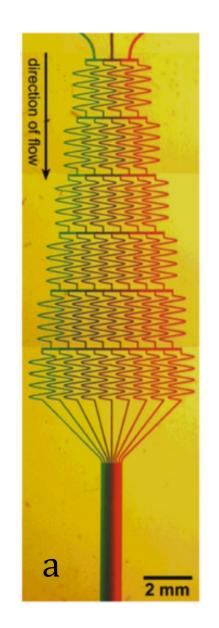
Gradient maker

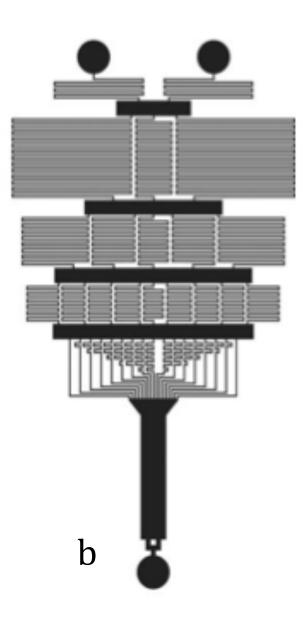
Necessary condition: Re << 1

The hydraulic circuit can be reduced in an electrical equivalent.

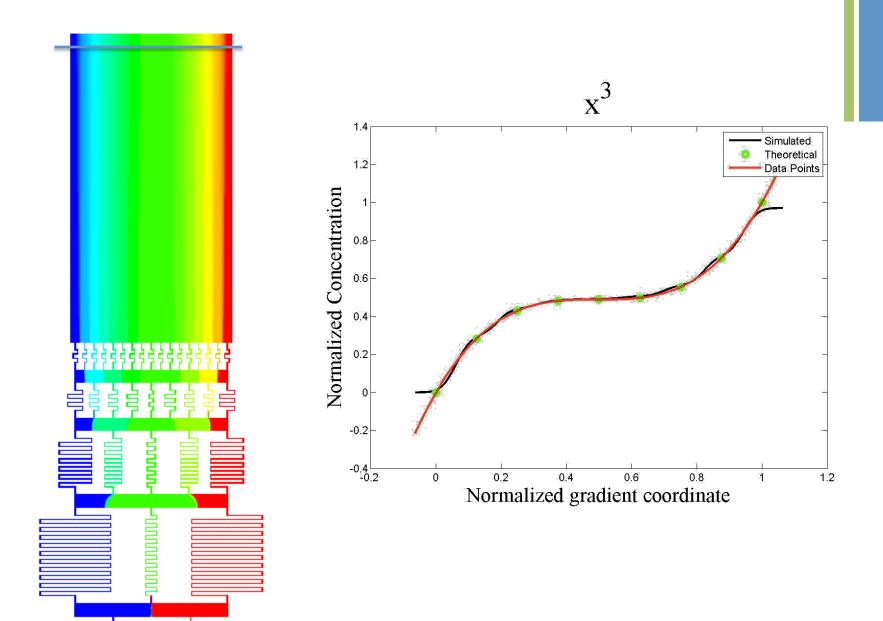


- a) S. K. W. Dertinger et al. *Analytical Chemistry*, 2001.
- b) K. Campbell etal., *Lab on a Chip*, 2007.

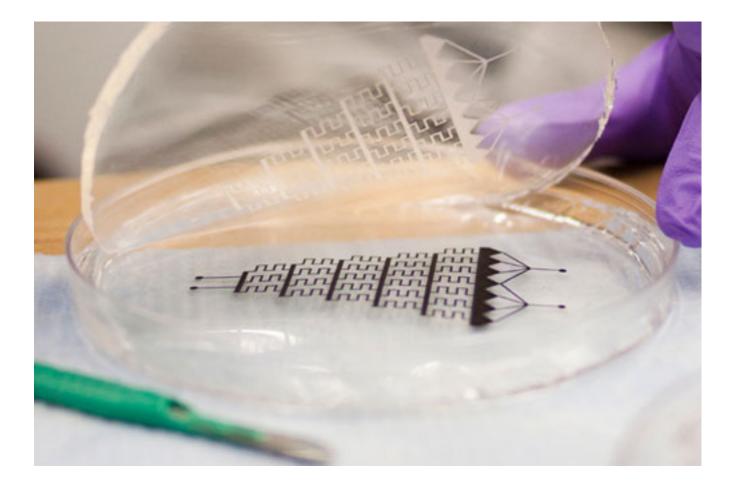




Profilo di concentrazione simulato

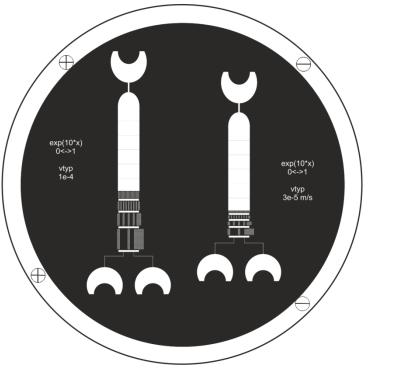


Realizzazione del device



+ Realizzazione del device

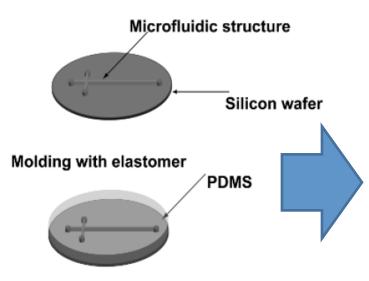
Silicon Wafer with SU-8 structure

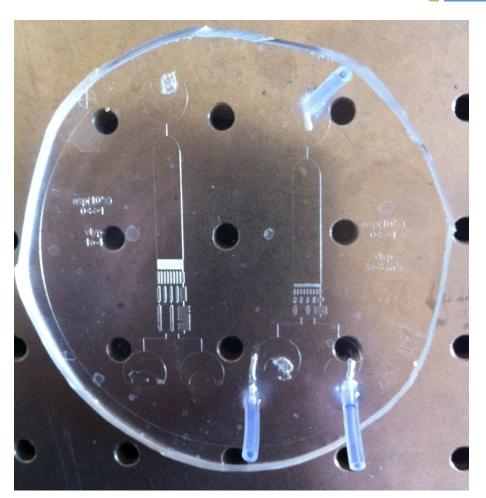




+ Realizzazione del device

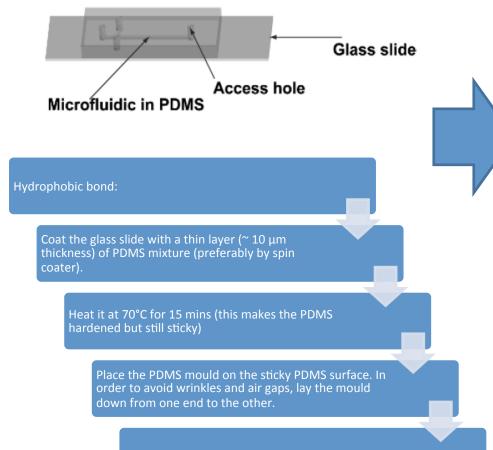
Master mold with microfluidic in resist

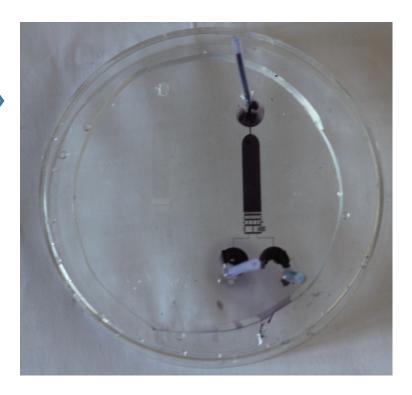




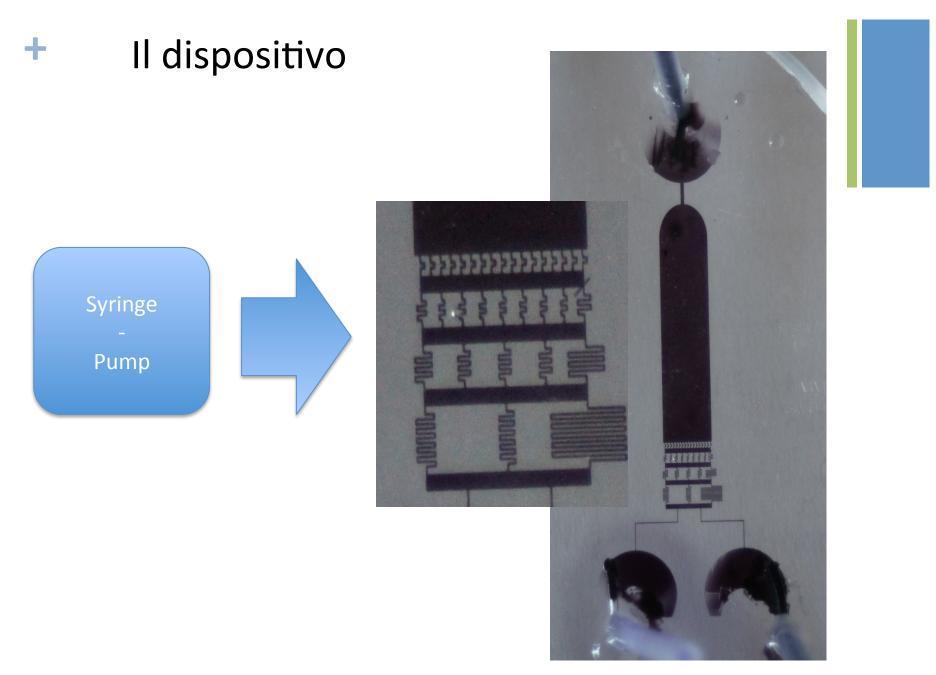
+ Incollaggio del device

Peel elastomer, cut out, punch access hole and bond

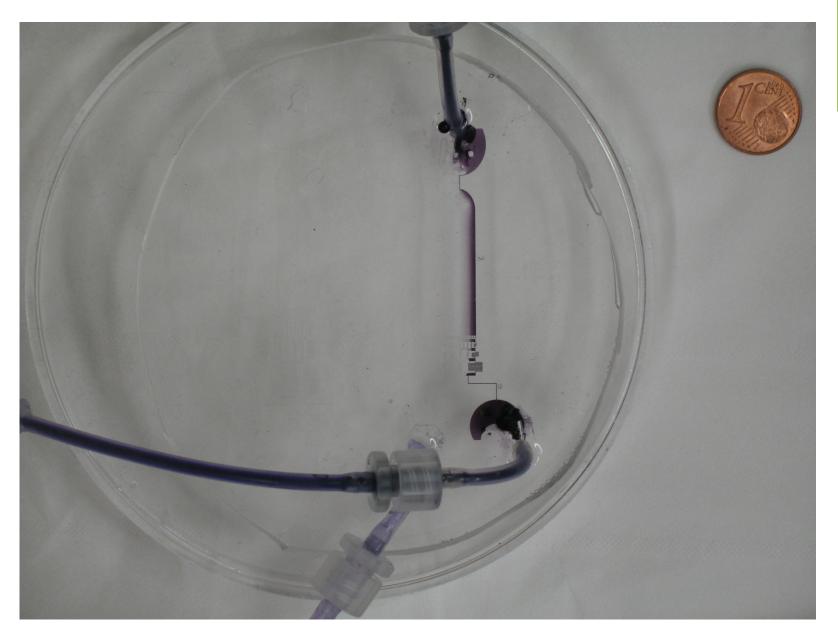




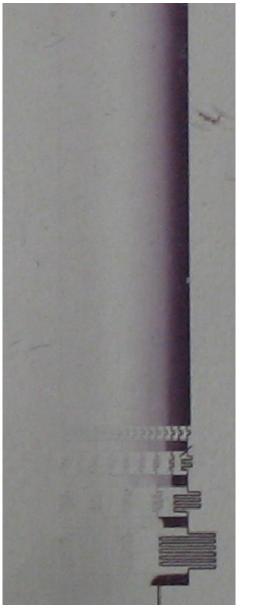
Heat it for at least 1 h at 70°C.



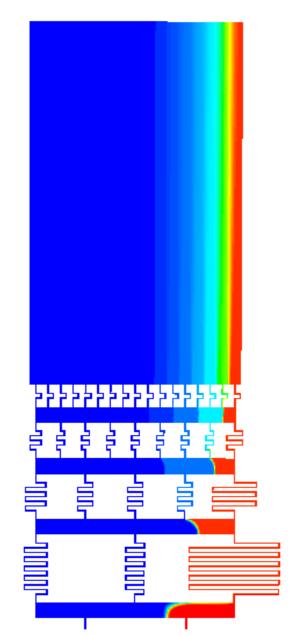
+ Il dispositivo



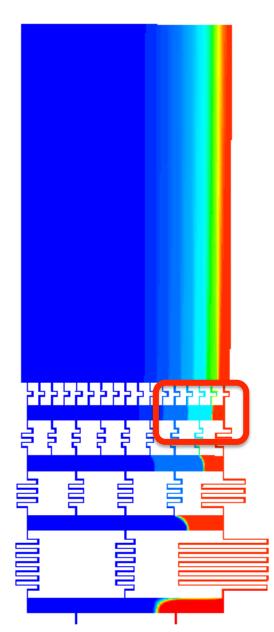


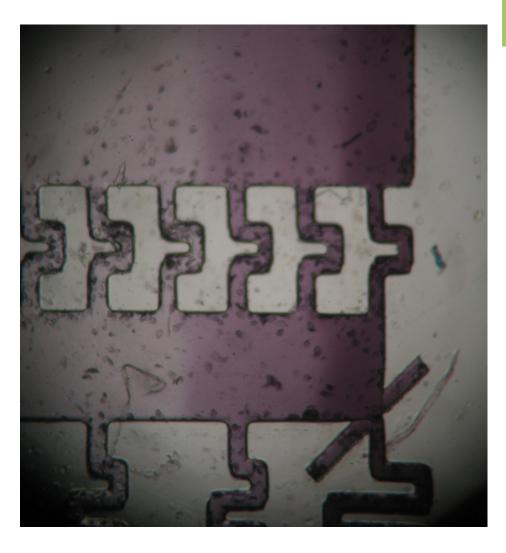


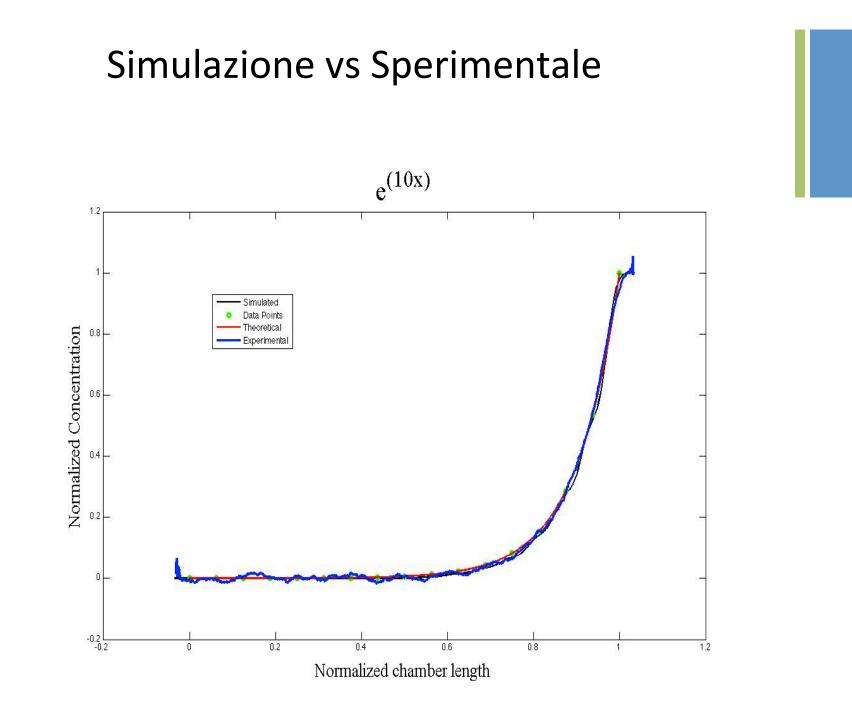




+Simulazione vs Sperimentale







÷